# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office

出願年月日

Date of Application:

2000年 8月31日

出願番号 Application Number:

特願2000-263784

出 願 人
Applicant(s):

東海ゴム工業株式会社

RECEIVED
TC 1700

2001年 7月27日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office





## 特2000-263784

【書類名】 特許願

【整理番号】 TK12-51

【提出日】 平成12年 8月31日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 F16L 11/00

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県小牧市東三丁目1番地 東海ゴム工業株式会社内

【氏名】 片山 和孝

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県小牧市東三丁目1番地 東海ゴム工業株式会社内

【氏名】 田口 武彦

【発明者】

【住所又は居所】 愛知県小牧市東三丁目1番地 東海ゴム工業株式会社内

【氏名】 宮原 尚利

【特許出願人】

【識別番号】 000219602

【氏名又は名称】 東海ゴム工業株式会社

【代理人】

【識別番号】 100079382

【弁理士】

【氏名又は名称】 西藤 征彦

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 026767

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 9713251

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 燃料ホースの製法およびそれに用いる紫外線架橋組成物 【特許請求の範囲】

【請求項1】 樹脂製内層の外周面にプロテクタ層が形成されてなる燃料ホースの製法であって、下記の(A)~(D)成分を含有するプロテクタ層用の紫外線架橋組成物を上記樹脂製内層の外周面に押し出し、ついで紫外線を照射して上記紫外線架橋組成物を重合させプロテクタ層を形成することを特徴とする燃料ホースの製法。

- (A) エチレンープロピレンージエンゴム。
- (B) アクリレート系モノマー。
- (C) シリカ。
- (D) 光重合開始剤。

【請求項2】 (A) 成分と(B) 成分の混合比が、重量比で、(A) 成分 / (B) 成分=95/5~60/40の範囲に設定され、かつ、(C) 成分の配合割合が(A) 成分と(B) 成分の合計100重量部に対して5~60重量部の範囲に設定され、(D) 成分の配合割合が(A) 成分と(B) 成分の合計100重量部に対して1~5重量部の範囲に設定されている請求項1記載の燃料ホースの製法。

【請求項3】 請求項1または2記載の燃料ホースの製法に用いる紫外線架 橋組成物であって、下記の(A)~(D)成分を含有することを特徴とする紫外 線架橋組成物。

- (A) エチレンープロピレンージエンゴム。
- (B) アクリレート系モノマー。
- (C)シリカ。
- (D) 光重合開始剤。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、燃料ホースの製法およびそれに用いる紫外線架橋組成物に関するも

のであり、詳しくは自動車用燃料ホースの製法およびそれに用いる紫外線架橋組 成物に関するものである。

[0002]

#### 【従来の技術】

一般に、自動車用燃料ホースは、ゴム層をベースとするゴムホースと、樹脂層をベースとする樹脂ホースに大別されるが、軽量化に優れる点で、樹脂ホースの使用量が増加の傾向にある。そして、この樹脂ホースの外周面には、耐石はねや、燃料(オイル等)の保護のため、プロテクタ層(外皮)が形成されている。上記プロテクタ層(外皮)の形成材料としては、例えば、ゴム、軟質ポリ塩化ビニル、各種熱可塑性エラストマー(TPE)等が用いられている。

[0003]

#### 【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、ゴムを用いてプロテクタ層を形成する場合は、樹脂層の外周面にゴムを被覆した後、これを所定長さに切断して加熱架橋するバッチ処理によるため、連続生産ができず、生産性に劣るという難点がある。また、加熱加硫時のの高熱により樹脂層が変形(樹脂割れ)するため、樹脂層の形成材料が耐熱性に優れた材料(例えば、エンジニアプラスチック)に限定され、汎用樹脂であるポリエチレン等が使用できず、コストが高くなるという難点もある。

[0004]

一方、軟質ポリ塩化ビニルやTPEを用いてプロテクタ層を形成する場合は、加熱加硫が不要であり、生産の途中でホースを所定長さに切断する必要がないため連続生産が可能で、生産性の点では優れている。しかしながら、ポリ塩化ビニルやTPEは架橋していないため、その軟化点以上の温度で使用することができず、耐熱性に劣るとともに、炎にさらされた場合、液滴(drop)となり、耐火炎時間が短くなるだけでなく、飛び火の原因となり、万が一発火した場合の避難時間が極端に短くなり、耐ドロッピング性に劣るという難点もある。また、軟質ポリ塩化ビニルやTPEは、加硫ゴムに比べて、柔軟性に劣るという難点もある。。

[0005]

本発明は、このような事情に鑑みなされたもので、耐熱性、柔軟性を備えた燃料ホースを効率よく生産できる燃料ホースの製法およびそれに用いる紫外線架橋 組成物の提供をその目的とする。

[0006]

#### 【課題を解決するための手段】

上記の目的を達成するために、本発明は、樹脂製内層の外周面にプロテクタ層が形成されてなる燃料ホースの製法であって、下記の(A)~(D)成分を含有するプロテクタ層用の紫外線架橋組成物を上記樹脂製内層の外周面に押し出し、ついで紫外線を照射して上記紫外線架橋組成物を重合させプロテクタ層を形成する燃料ホースの製法を第1の要旨とする。

- (A) エチレンープロピレンージエンゴム。
- (B) アクリレート系モノマー。
- (C) シリカ。
- (D) 光重合開始剤。

[0007]

また、本発明は、上記第1の要旨の燃料ホースの製法に用いる紫外線架橋組成物であって、下記の(A)~(D)成分を含有する紫外線架橋組成物を第2の要旨とする。

- (A) エチレンープロピレンージエンゴム。
- (B) アクリレート系モノマー。
- (C) シリカ。
- (D) 光重合開始剤。

[0008]

すなわち、本発明者らは、耐熱性、柔軟性を備えた燃料ホースを効率よく生産できる製法を得るべく、プロテクタ層の形成材料を中心に鋭意研究を重ねた。まず、光重合開始剤を用いて紫外線照射によりゴムを加硫すると、従来の加熱加硫工程が不要になるため、バッチ処理が不要となり、連続生産ができるのではないかと考え、ゴム材料を中心にさらに研究を重ねた。そして、ゴムの中でもコストが比較的安価であるエチレンープロピレンージエンゴム(EPDM)に着目し、

これと光架橋性に優れたアクリル系モノマーとを併用し、これに光重合開始剤を混合して紫外線架橋させると、好結果が得られるのではないかと想起したが、EPDMとアクリル系モノマーとの相溶性が悪く、混練性に劣ることを突き止めた。そこで、さらなる研究の結果、シリカを用いると、シリカがアクリル系モノマーに吸着し、剪断がかかりやすくなるため、混練時間が短縮され、混練性が向上することを突き止めた。その結果、EPDMとアクリレート系モノマーとシリカと光重合開始剤とを含有する紫外線架橋組成物をプロテクタ層用材料として用い、これに紫外線を照射してプロテクタ層を形成すると、所期の目的が達成できることを見いだし、本発明に到達した。

[0009]

なお、本発明においてアクリル系モノマーとは、アクリルモノマーの他に、メ タクリルモノマーも含む趣旨である。

[0010]

また、上記紫外線架橋組成物の各成分の配合割合を所定の範囲に設定することにより、組成物の混練が良好となり、プロテクタ層の透明性や燃料ホースの柔軟性が向上する。

[0011]

【発明の実施の形態】

つぎに、本発明の実施の形態を詳しく説明する。

[0012]

本発明の燃料ホースの製法の一例について、図1に基づいて説明する。すなわち、まず、押出成形機3により樹脂材料を押し出し、必要により冷却して樹脂製内層1を形成する。つぎに、押出成形機4により上記樹脂製内層1の表面に特殊な紫外線架橋組成物5を押し出す。続いて、紫外線ランプ6により紫外線を照射して上記特殊な紫外線架橋組成物5を重合させてプロテクタ層2を形成し、これをロール状に巻き取る。そして、これを必要長さにカットして、図2に示すような、樹脂製内層1の外周面にプロテクタ層2が形成されてなる燃料ホースを製造することができる。なお、図1において、7はローラーである。

[0013]

## 特2000-263784

上記樹脂製内層1の形成材料としては、特に限定はなく、例えば、フッ素系樹脂、ポリアミド樹脂、ポリエステル系樹脂、ポリオレフィン系樹脂等があげられる。これらは単独でもしくは2種以上併せて用いられる。

#### [0014]

上記フッ素系樹脂としては、例えば、ポリビニリデンフルオライド(PVDF)、ポリクロロトリフルオロエチレン(CTFE)、エチレンークロロトリフルオロエチレン共重合体(ECTFE)、エチレンーテトラフルオロエチレン共重合体(ETFE)、ヘキサフルオロプロピレンーテトラフルオロエチレン共重合体(FEP)、フッ化アルコキシエチレン樹脂(PFA)、ポリテトラフルオロエチレン(PTFE)等があげられる。

#### [0015]

上記ポリアミド樹脂としては、脂肪族系、芳香族系等特に限定するものではなく、例えば、ラクタムの重合物、ジアミンとジカルボン酸の縮合物、アミノ酸の重合物およびこれらの共重合体およびブレンド物等があげられる。具体的には、ナイロン6、ナイロン11、ナイロン12、ナイロン610、ナイロン612、ナイロン6とナイロン66との共重合体、またはそれら2種類以上のブレンド体等を用いるのが好適である。

#### [0016]

上記ポリエステル系樹脂は、従来公知の方法、例えば、ジオール等の多価アルコールと、ジカルボン酸等の多塩基酸とを縮合重合することにより得ることができる。上記ジオールとしては、例えば、エチレングリコール、プロピレングリコール、1,4ーブタンジオール、ネオペンチルグリコール、シクロヘキサンジオール、キシリレングリコール、ヘキサヒドロキシリレングリコール、ビス(4ーβーヒドロキシエトキシフェニル)スルホン等があげられる。また、上記ジカルボン酸としては、例えば、テレフタル酸、イソフタル酸、フタル酸、2,6ーナフタレンジカルボン酸、4,4ージフェニレンエーテルジカルボン酸等の芳香族ジカルボン酸や、マロン酸、コハク酸、グルタル酸、アジピン酸、セバシン酸、ウンデカン二酸、ドデカン二酸、トリデカン二酸、テトラデカン二酸、ヘキサデカン二酸、ヘキサデカン二酸、オクタデセン二酸、エイコサカン二酸、ヘキサデセン二酸、オクタデカン二酸、オクタデセン二酸、エイコサ

## 特2000-263784

ン二酸、エイコセン二酸、1,10-ドデカンジカルボン酸等の脂肪族ジカルボン酸等があげられる。なかでも、上記1,4-ブタンジオールとテレフタル酸とを縮合重合させて得られるポリブチレンテレフタレートが好適に用いられる。

[0017]

上記ポリオレフィン系樹脂としては、例えば、ポリエチレン (PE)、ポリプロピレン (PP) 等があげられる。

[0018]

また、上記プロテクタ層2の形成材料となる特殊な紫外線架橋組成物は、エチレンープロピレンージエンゴム(A成分)とアクリレート系モノマー(B成分)とシリカ(C成分)と光重合開始剤(D成分)とを用いて得ることができる。

[0019]

上記エチレンープロピレンージエンゴム(以下「EPDM」と略す)(A成分)としては、特に限定はないが、ムーニー粘度(100℃)が30~110未満の範囲のものが好ましく、特に好ましくはムーニー粘度が35~110未満の範囲のものである。すなわち、ムーニー粘度が30未満であると、押し出し成形が困難になり、逆に110以上であると混練性が悪く加工し難くなるからである。なお、ムーニー粘度が高すぎる場合は、パラフィンオイル等を混入させて上記ムーニー粘度の範囲に調整した油展EPDMを用いることも可能である。

[0020]

上記アクリレート系モノマー(B成分)としては、特に限定はなく、単官能モノマーや多官能モノマーがあげられるが、一般に官能基数が多く粘度が高いほど 硬化速度が速く、少量で改質効果が得られるため、多官能モノマーが好ましい。

[0021]

上記単官能モノマーとしては、例えば、下記の一般式(1)および一般式(2)で表されるものがあげられる。

[0022]

【化1】

$$A-O-R^1$$
 ··· (1)

〔式中、AはCH<sub>2</sub> = CHCO – またはCH<sub>2</sub> = C(CH<sub>3</sub>) CO – を示し、R<sup>1</sup> はアルキル基またはシクロヘキシル基を示す。〕

[0023]

上記一般式(1)で表される単官能モノマーとしては、具体的には、2-エチルヘキシルアクリレート(EHA)、シクロヘキシルアクリレート、n-ブチルアクリレート等があげられる。

[0024]

【化2】

$$A-R^2-O-R^3$$
 ... (2)

〔式中、R<sup>2</sup> は  $-(OCH, CH_2)$  または-(OCH, CH) に CH,

を示し、nは $1\sim14$ の整数である。また、 $R^s$  はメチル基またはエチル基を示す。Aは上記一般式(1)と同様である。 $\}$ 

[0025]

上記一般式(2)で表される単官能モノマーとしては、具体的には、メトキシジエチレングリコールアクリレート、メトキシポリエチレングリコールメタクリレート等があげられる。

[0026]

また、上記多官能モノマーとしては、例えば、下記の一般式(3)~(7)で 表されるものがあげられる。

[0027]

【化3】

$$A - O - R^4 - O - A \cdots (3)$$

[式中、R4 はアルキレン基を示し、Aは上記一般式(1)と同様である。]

[0028]

上記一般式(3)で表される多官能モノマーとしては、具体的には、1,4-ブタンジオールジアクリレート、ネオペンチルグリコールジアクリレート等があ げられる。

[0029]

【化4】

$$A - O - R^2 - O - A \cdots (4)$$

〔式中、Aは上記一般式(1)と同様であり、R<sup>2</sup>は上記一般式(2)と同様である。〕

[0030]

上記一般式(4)で表される多官能モノマーとしては、具体的には、エチレングリコールジアクリレート(EGDA)、エチレングリコールジメタクリレート(EGDMA)、ジエチレングリコールジアクリレート、ジエチレングリコールジメタクリレート等があげられる。

【化5】

$$C_{2} H_{5} - C - C H_{2} - C - A \qquad \cdots (5)$$

$$C_{1} H_{2} - C - A$$

〔式中、Aは上記一般式(1)と同様である。〕

[0032]

上記一般式(5)で表される多官能モノマーとしては、具体的には、トリメチロールプロパントリアクリレート(TMPTA)、トリメチロールプロパントリメタクリレート(TMPTMA)等があげられる。

【化6】

$$CH_2 - O - A$$
  
 $HOH_2 C - C - CH_2 - O - A$  ... (6)  
 $CH_2 - O - A$ 

〔式中、Aは上記一般式(1)と同様である。〕

[0034]

上記一般式(6)で表される多官能モノマーとしては、具体的には、ペンタエリスリトールトリアクリレート等があげられる。

[0035]

【化7】

$$A-O-CH_2$$
 $A-O-CH_2-C-CH_2-O-CH_2-C-CH_2-O-A$ 
 $CH_2-O-A$ 
 $CH_2-O-A$ 
 $CH_2-O-A$ 

〔式中、Aは上記一般式(1)と同様である。〕

[0036]

上記一般式(7)で表される多官能モノマーとしては、具体的には、ジペンタ エリスリトールヘキサアクリレート等があげられる。

[0037]

上記EPDM (A成分) とアクリレート系モノマー (B成分) の混合比は、重量比で、A成分/B成分=95/5~60/40の範囲が好ましく、特に好ましくはA成分/B成分=95/5~70/30である。すなわち、B成分の重量比

が5未満であると、EPDM(A成分)の改質効果が少なく、逆にB成分の重量 比が40を超えると、柔軟性が損なわれるからである。

[0038]

上記EPDM(A成分)およびアクリレート系モノマー(B成分)とともに用いられるシリカ(C成分)の配合割合は、A成分とB成分との合計100重量部(以下「部」と略す)に対して、5~60部の範囲が好ましく、特に好ましくは10~50部である。すなわち、上記シリカ(C成分)の配合割合が5部未満では、A成分とB成分の混練が困難となり、逆に60部を超えると、混練しにくくなり、柔軟性が損なわれるからである。

[0039]

上記シリカ (C成分) は、平均粒径が20nm以下のものが好ましく、特に好ましくは平均粒径が15~20nmの範囲のものである。すなわら、シリカ (C成分) の平均粒径が20nmを超えると、プロテクタ層の透明性に劣る傾向が見られるからである。

[0040]

上記EPDM (A成分)、アクリレート系モノマー(B成分) およびシリカ(C成分) とともに用いられる光重合開始剤(D成分) としては、例えば、紫外線(UV) 照射により開裂しラジカルを発生する、ベンゾフェノン、ベンジル、ベンジルメチルケタール、ベンゾインメチルエーテル、ベンゾインエチルエーテル、ベンゾインブチルエーテル等があげられる。これらは単独でもしくは2種以上併せて用いられる。これらのなかでも、熱安定性の点で、ベンジルメチルケタールが好適に用いられる。

[0041]

上記光重合開始剤(D成分)の配合割合は、上記EPDM(A成分)とアクリレート系モノマー(B成分)との合計100部に対して、1~5部の範囲が好ましく、特に好ましくは1~3部である。すなわち、上記光重合開始剤(D成分)の配合割合が1部未満では、架橋効率が悪くなり、逆に5部を超えると、組成物の安定性が悪くなるからである。

[0042]

#### 特2000-263784

なお、上記特殊な紫外線架橋組成物には、上記A~D成分に加えて、難燃剤、 プロセスオイル等の可塑剤、加工助剤、シランカップリング剤等の架橋促進剤等 を必要に応じて適宜配合しても差し支えない。

#### [0043]

そして、上記特殊な紫外線架橋組成物は、上記A~D成分および必要に応じて その他の成分を配合し、これをロール、ニーダー、バンバリーミキサー等の混練 機を用いて混練することにより調製することができる。

#### [0044]

上記紫外線ランプ 6 による紫外線の照射条件としては、プロテクタ層 2 に用いる各成分の種類、割合等によっても異なるが、紫外線照射量は、通常、1000 ~2000m J / c  $m^2$  の範囲であり、好ましくは 5000 ~15000 m J / c  $m^2$  である。

## [0045]

なお、図1はマンドレルを使用しない燃料ホースの製法について説明したが、 マンドレル供給装置から押出成形機3にマンドレルを供給し、このマンドレル上 に樹脂製内層1およびプロテクタ層2を形成した後、マンドレルを抜き取ること によっても作製することができる。

#### [0046]

また、図1では、まず樹脂製内層を押出成形により形成した後、その外周面に プロテクタ層用の紫外線架橋組成物を押出成形する工程について説明したが、樹 脂製内層の形成材料とプロテクタ層用の紫外線架橋組成物とを共押出成形するこ とも可能である。

#### [0047]

このようにして得られる本発明の燃料ホースにおいて、上記樹脂製内層 1 の厚みは、通常、 $0.1\sim1.5$  mmの範囲に設定され、好ましくは $0.3\sim1.0$  mmである。また、上記プロテクタ層 2 の厚みは、通常、 $1\sim5$  mmの範囲に設定され、好ましくは $1.5\sim3$  mmである。

#### [0048]

なお、上記樹脂製内層1は単層構造に限定されるものではなく、2層以上の多

層構造であっても差し支えない。また、上記樹脂製内層1とプロテクタ層2との間に、補強糸を編み組してなる補強層等を設けることも可能である。

[0049]

また、本発明の燃料ホースは、その形状も特に限定はなく、長尺ホース、短尺ホースのいずれでもよく、また蛇腹形状に成形しても差し支えない。

[0050]

このようにして得られる本発明の燃料ホースは、例えば、フィードホース、リターンホース、ブリーザーホース、エバポホース、フィラーホース等の自動車用燃料ホースとして好適に用いられる。

[0051]

つぎに、実施例について比較例と併せて説明する。

[0052]

まず、実施例および比較例に先立ち、下記に示す材料を準備した。

[0053]

[EPDM (A成分) ①]

ムーニー粘度(100℃)8

[0054]

[EPDM(A成分)②]

ムーニー粘度 (100℃) 75

[0055]

[EPDM (A成分) ③]

ムーニー粘度(100℃)105

[0056]

[EPDM(A成分)④]

パラフィン系オイルを約9重量%含有する油展EPDM [ムーニー粘度(100℃) 85]

[0057]

[EPDM(A成分)⑤]

ムーニー粘度 (100℃) 110

[0058]

〔アクリル系モノマー(B成分)〕

2-エチルヘキシルアクリレート (EHA)

[0059]

[アクリル系モノマー(B成分)]

エチレングリコールジメタクリレート(EGDMA)

[0060]

[アクリル系モノマー(B成分)]

ポリエチレングリコールジアクリレート (PEGDA)

[0061]

[アクリル系モノマー(B成分)]

トリメチロールプロパントリアクリレート (TMPTA)

[0062]

[アクリル系モノマー(B成分)]

トリメチロールプロパントリメタクリレート (TMPTMA)

[0063]

〔シリカ(C成分)〕

日本シリカ社製、ニプシールVN3 (平均粒径16nm)

[0064]

〔光重合開始剤(D成分)〕

ベンジルメチルケタール

[0065]

【実施例1】

まず、樹脂製内層の形成材料としてナイロン12を準備し、これを押出成形機により押し出して樹脂製内層を形成した。つぎに、後記の表1に示す各成分を同表に示す割合で配合し、これをロールを用いて混練してプロテクタ層用組成物を調製した。そして、このプロテクタ層用組成物を押出成形機により上記樹脂製内層の表面に押し出した。続いて、超高圧水銀灯(オーク製作所社製、ORC HMW532D)を用いて紫外線を照射して上記プロテクタ層用組成物を重合させ

てプロテクタ層を形成した。これにより、樹脂製内層(厚み1mm)の外周面に プロテクタ層(厚み2mm)が形成されてなる燃料ホース(内径6mm、長さ30m)を得た。

[0066]

【実施例2~10、比較例1~7】

プロテクタ層用組成物の配合成分および配合割合等を後記の表1~表3に示す 内容に変更する以外は、実施例1と同様にして燃料ホースを作製した。

[0067]

このようにして得られた実施例品および比較例品の燃料ホースを用いて、下記の基準に従い、各特性の評価を行った。これらの結果を、後記の表 1 ~表 3 に併せて示した。

[0068]

〔練り加工性〕

プロテクタ層用組成物の練り加工性を、作業者の官能により評価した。すなわち、評価は、各成分がロールに巻きつかない、あるいは各成分が1つにまとまらない場合等を×、このような現象が見られないものをOとした。

[0069]

〔引張応力、引張強さ、伸び〕

JIS K 6251に準じて、プロテクタ層の伸び100%時の引張応力( $M_{100}$ )、引張強さ(TB)および伸び(EB)を測定した。

[0070]

〔引裂強さ〕

JIS K 6252に記載の引裂試験(B形試験片)に準じて、プロテクタ層の引裂強さ(Tr)を測定した。

[0071]

[熱老化試験]

100  $\mathbb{C}$  にて 168 時間熱老化試験を行った後、上記と同様にして、プロテクタ層の $M_{100}$ 、  $\mathbb{T}$   $\mathbb{B}$  および  $\mathbb{E}$   $\mathbb{B}$  を測定した。

[0072]

#### 〔柔軟性〕

100℃にて168時間熱老化試験を行った燃料ホースを、円筒(直径60mm)に巻き付け、燃料ホースの柔軟性を評価した。評価は、燃料ホースのプロテクタ層表面にクラック等の異常が見られなかったものを○、プロテクタ層表面にクラック等の異常が見られたものを×とした。

[0073]

## [クリップ脱着性]

図3に示すように、内径 a が 1 4 mm、開放部 b が 9 mmの樹脂製のクリップ 3 1 (長さ 8 mm)を準備し、これに燃料ホース 3 2 を取り付けた後、クリップ 3 1 から燃料ホース 3 2 を脱着し、クリップ脱着性を評価した。評価は、燃料ホース 3 2 のプロテクタ層 3 4 にキズ等の破損が見られたなかったものを〇、プロテクタ層 3 4 にキズ等の破損が見られたものを×とした。なお、図において、3 3 は樹脂製内層である。

[0074]

【表1】

(部)

			実施		例		
		1	2	3	4	5	6
EPDM②		9 5	9 5	9 0	8 0	7 0	8 0
EGDMA						3 0	
PEGDA							2 0
ТМРТА		5	5				
ТМРТМА				1 0	20		
シリカ		5	5 0	5 0	5 0	5 0	5 0
光重合開始剤		3	3	3	3	3	3
練り加工性		0	0	0	0	Q	0
UV	UV照射量(mJ/cm²)		6000	6000	6000	6000	6000
初	M <sub>100</sub> (MPa)	2. 9	3. 8	2. 8	5. 7	3. 8	3. 0
נעד	TB (MPa)	7. 9	8. 0	8. 2	7. 5	8. 9	7. 3
期	EB (%)	3 2 0	2 5 0	3 5 0	200	3 0 0	280
	Tr (N/mm)	3 & 5	5 0. 2	3 4. 1	4 7. 5	3 7. 8	3 5. 3
熱	M <sub>100</sub> (MPa)	3. 2	4. 4	3. 7	8. 6	4. 2	3. 4
老	TB (MPa)	6. 2	6. 8	1 0. 0	9. 4	9. 5	8. 3
化	EB (%)	260	200	290	150	260	2 3 0
柔軟性		0	0	0	0	0	0
クリップ脱着性		0	0	0	0	0	0

[0075]

【表2】

(部)

		実		拖 例		比 車	交 例
		7	8	9	1 0	1	2
E P D M ①						9 0	
EF	EPDM2			<del></del>	·		100
ЕРОМ3		60	8 5	8 5			
EPDM@					8 5		
ЕНА		4 0		<del></del>			
ТМРТА			15	—	1 5		——
ТМРТМА				1 5		1 0	
シリカ		6 0	5 0	5 0	5 0		
光重合開始剤		5	3	3	3	2	3
練り加工性		0	0	0	0	×	×
UV照射量(mJ/cm²)		6000	6000	6000	6000	9000	6000
初	M <sub>100</sub> (MPa)	8. 6	6. 8	3. 6	3. 7	0. 4	0.6
נפו	ТВ (МРа)	1 0. 4	11.6	8. 2	5. 6	1. 1	1. 6
期	EB (%)	200	200	300	200	450	700
	Tr (N/mm)	4 & 0	5 5. 3	3 9. 6	4 2. 1	7. 0	8. 0
熱	M <sub>100</sub> (MPa)	9. 3	8. 2	4. 8	4. 8	0. 7	0.6
老	ТВ (МРа)	1 1. 3	1 2. 5	1 0. 2	9. 8	0.8	1. 2
化	EB (%)	180	190	2 4 0	2 1 0	1 1 0	650
柔軟性		0	0	0	0	×	0
クリップ脱着性		0	0	0	0	×	×

[0076]

【表3】

(部)

		比		較		ij
		3	4	5	6	7
ΕF	EPDM2		5 0		100	9 0
EPDM®				9 0		
ТМРТМА		3	5 0	1 0		1 0
シリカ					7 0	
光重合開始剤		3	3	3	3	1
練り加工性		×	不可	不可	×	×
UV	UV照射量(mJ/cm²)				6000	0
初	M <sub>100</sub> (MPa)	0. 5		<u> </u>	0. 8	0. 4
נעד	ТВ (МРа)	1			0. 7	0. 5
期	EB (%)	600		-	200	800
	Tr (N/mm)	1 0. 0			8. 7	7. 2
熱	M <sub>100</sub> (MPa)	0. 7			1. 4	
老	ТВ (МРа)	1. 5			1. 2	
化	EB (%)	500			8 0	
柔軟性		0			×	0
クリップ脱着性		×			×	×

## [0077]

上記結果から、全実施例品の燃料ホースは、プロテクタ層用組成物の練り加工性が良好で、初期および熱老化後のプロテクタ層の物性( $M_{100}$ 、TB、EB、Tr)に優れることがわかる。また、柔軟性、クリップ脱着性に優れることもわかる。

## [0078]

これに対して、比較例1~3品の燃料ホースは、シリカを配合していないため

、プロテクタ層用組成物の練り加工性が悪く、初期および熱老化後のプロテクタ層の物性に劣ることがわかる。比較例4品は、シリカを配合せず、しかもアクリレート系モノマー(TMPTMA)の配合割合が多すぎるため混練できず、プロテクタ層を形成することができなかった。比較例5品は、シリカを配合せず、しかもEPDMのムーニー粘度が高すぎるため混練できず、プロテクタ層を形成することができなかった。比較例6品は、シリカの配合割合が多すぎるため、プロテクタ層用組成物の練り加工性が悪く、しかもアクリレート系モノーマを配合していないため、初期および熱老化後のプロテクタ層の物性に劣ることがわかる。比較例7品は、シリカを配合していないため、プロテクタ層用組成物の練り加工性が悪く、しかも紫外線を照射していないため、初期および熱老化後のプロテクタ層の物性に劣ることがわかる。

[0079]

#### 【発明の効果】

以上のように、本発明の燃料ホースは、EPDM(A成分)とアクリレート系モノマー(B成分)とシリカ(C成分)と光重合開始剤(D成分)とを含有する特殊な紫外線架橋組成物を上記樹脂製内層の外周面に押し出し、ついで紫外線を照射して上記紫外線架橋組成物を重合させプロテクタ層を形成することにより製造される。その結果、従来の加硫ゴムのような加熱加硫工程が不要になり、連続生産が可能になるため、燃料ホースを極めて効率よく生産することができる。また、プロテクタ層がEPDM(A成分)を主成分とするため、加硫ゴムと同等の柔軟性も備えるとともに、耐熱性にも優れている。また、本発明の製法により得られる燃料ホースは、プロテクタ層が透明性を備えているため、たとえキンク等の不具合が発生した場合でも、出荷時および組み付け時に早期に発見することができる。

[0080]

そして、上記紫外線架橋組成物の各成分の配合割合を所定の範囲に設定することにより、組成物の混練が良好となり、プロテクタ層の透明性や燃料ホースの柔軟性が向上する。

#### 【図面の簡単な説明】

## 【図1】

本発明の燃料ホースの製法の一例を示す模式図である。

## 【図2】

本発明の製法にて得られた燃料ホースの一例を示す断面斜視図である。

## 【図3】

クリップ脱着性の評価方法を示す説明図である。

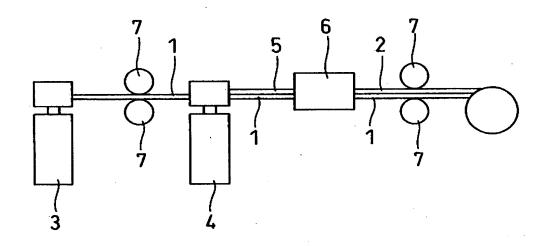
## 【符号の説明】

- 1 樹脂製内層
- 2 プロテクタ層
- 6 紫外線ランプ

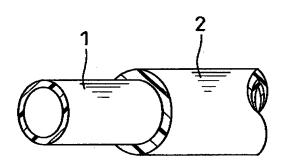
【書類名】

図面

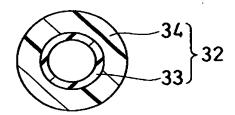
【図1】

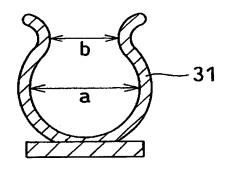


【図2】



【図3】





## 特2000-263784

#### 【書類名】要約書

## 【要約】

【課題】耐熱性、柔軟性を備えた燃料ホースを効率よく生産できる燃料ホースの 製法を提供する。

【解決手段】樹脂製内層1の外周面にプロテクタ層2が形成されてなる燃料ホースの製法であって、下記の(A)~(D)成分を含有するプロテクタ層用の紫外線架橋組成物5を上記樹脂製内層1の外周面に押し出し、ついで紫外線を照射6して上記紫外線架橋組成物5を重合させプロテクタ層2を形成する。

- (A) エチレンープロピレンージエンゴム。
- (B) アクリレート系モノマー。
- (C) シリカ。
- (D) 光重合開始剤。

【選択図】図1

## 出願人履歴情報

識別番号

[000219602]

1. 変更年月日

1999年11月15日

[変更理由]

住所変更

住 所

愛知県小牧市東三丁目1番地

氏 名

東海ゴム工業株式会社